# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

07-090460

(43) Date of publication of application: 04.04.1995

(51)Int.Cl.

C22C 21/06

B32B 15/08 C23C 26/00

// B05D 7/14

(21)Application number: 05-198207

(71)Applicant: KAWASAKI STEEL CORP

FURUKAWA ELECTRIC CO LTD:THE

(22) Date of filing:

10.08.1993

(72)Inventor: IKEDA TOMOMASA

HASHIGUCHI KOICHI

**TOTSUKA NOBUO NISHIYAMA NAOKI** 

**MATSUMOTO YOSHIHIRO** 

NANBAE MOTOHIRO **TOTSUGI YOICHIRO** 

# (54) HIGH STRENGTH ALUMINUM ALLOY SHEET EXCELLENT IN FORMABILITY AND WELDABILITY AND ITS PRODUCTION

### (57) Abstract:

PURPOSE: To improve the formability and weldability of an aluminum alloy sheet and to reduce its cost by melting an Al scrap raw material, adding Mg thereto to regulate its components, thereafter executing casting, rolling and continuous annealing and furthermore applying it with lutricating surface coating. CONSTITUTION: An Al scrap contg., by weight, 0.3 to 2.0% impurity elements of Fe and Si is used as a raw material. This raw material is melted, and the components are regulated to regulate the content of Mg into 3 to 10%. Or, it is moerover incorporated with one or ≥two kinds among Cu, Mn, Cr, Zr and Ti respectively by 0.02 to 0.5%. The Al alloy having the same compsn. is cast and is subjected to hot rolling, cold rolling and continuous annealing to obtain an Al alloy sheet having ≥31kgf/mm2 tensile strength. The surface of the Al alloy sheet is applied with lubricating surface coating to regulate the sliding resistance of the Al alloy sheet into ≤0.11. Thus, the high strength Al alloy sheet excellent in formability and resistance spot welding continuous spotting properties can be obtd.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

02.09.1999

[Date of sending the examiner's decision of rejection] 16.10.2001

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

### (19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

## 特開平7-90460

(43)公開日 平成7年(1995)4月4日

(51) Int.Cl.6 C 2 2 C 21/06 B 3 2 B 15/08 C 2 3 C 26/00 // B 0 5 D 7/14	<ul><li></li></ul>	FI	技術表示箇所					
		審査請求	未請求 請求項の数3 OL (全 6 頁)					
(21)出願番号	特願平5-198207 平成5年(1993)8月10日	(71)出願人	000001258 川崎製鉄株式会社 兵庫県神戸市中央区北本町通1丁目1番28 号					
		(71)出願人	000005290 古河電気工業株式会社 東京都千代田区丸の内2丁目6番1号					
		(72)発明者	池 田 倫 正 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 鉄株式会社技術研究本部内					
		(74)代理人	弁理士 渡辺 望稔 (外1名)					
			最終頁に続く					

### (54) 【発明の名称】 成形性および溶接性に優れた高強度アルミニウム合金板およびその製造法

#### (57)【要約】

【目的】成形性、溶接性に優れた安価なアルミニウム合 金板およびその製造方法を提供する。

【構成】Mgを $3\sim10$ wt%、Fe,Siの不純物元素を総和で $0.3\sim2.0$ wt%、あるいはさらにCu,Mn,Cr,Zr,Ti各 $0.02\sim0.5$ wt%のうち1種又は2種以上を含有する引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を有し、摺動抵抗が0.11以下である。上記アルミニウム合金板を製造するに際しては、Fe,Siの不純物元素を総和で $0.3\sim2.0$ wt%含有するアルミニウムスクラップを原料とする。

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】Mgを3~10wt%、Fe,Siの不純物元素を総和で0.3~2.0wt%合有する引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を有し、摺動抵抗が0.11以下であることを特徴とする成形性および抵抗スポット溶接連続打点性に優れた高強度アルミニウム合金板。

【請求項2】Mgを3~10wt%、Fe, Siの不純物元素を総和で0.3~2.0wt%、さらにCu, Mn, Cr, Zr, Ti各0.02~0.5wt%のうち 101種又は2種以上を含有する引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を有し、摺動抵抗が0.11以下であることを特徴とする成形性および抵抗スポット溶接連続打点性に優れた高強度アルミニウム合金板。

【請求項3】Fe, Siの不純物元素を総和で0.3~2.0 wt %含有するアルミニウムスクラップを原料とし、溶解、成分調整後Mg量を3~10 wt %とし、あるいはさらにCu, Mn, Cr, Zr, Ti各0.02~0.5 wt %のうち1種又は2種以上含有する成分と 20し、通常の鋳造、熱延、冷延、連続焼鈍を施して引張り強さが31 kg f/mm²以上のアルミニウム合金板を得、さらにこのアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を施して摺動抵抗が0.11以下とすることを特徴とする成形性および抵抗スポット溶接連続打点性に優れたアルミニウム合金板の製造法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【産業上の利用分野】本発明は自動車のボディシート用 合金 または家電用成形部品として好適なアルミニウム合金板 30 た。およびその製造法に関するもので、特に成形性および溶接性の良好なアルミニウム合金板を低コストで提供しよ %、うとするものである。 t 2

#### [0002]

【従来の技術】最近自動車車体の軽量化要求からアルミ ニウム合金板をボディシートに多用することが検討され ている。このためにアルミニウム合金板にも従来の冷延 鋼板と同様にプレス成形性に優れていること、溶接性に 優れていること、強度が高いことなどが求められてい る。このような要求に対応するためにアルミニウム合金 40 材としてA1-Mg系の5000系合金、詳しくは50 52、5182合金などが採用されている。しかしこれ らの合金ではその延性および深絞り性指標であるr値が 鋼板に比べ格段に低いため、鋼板と同等の成形が困難で 使用部位はフードなどの軽加工の部品に限定されてい る。また、アルミニウム合金板は鋼板に比べて抵抗スポ ット溶接性が劣り、特に連続打点溶接時の電極寿命が極 端に短くなる欠点を有しているため、寿命前に電極をド レッシングあるいは交換する頻度も多くなり、生産効率 の著しい低下を招いているのが現状である。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】このように従来低かっ た成形性および抵抗スポット溶接連続打点性を向上する べく種々の努力が払われている。たとえば特開昭61-130452号、特開平03-287739号にあるよ うにFe, Si量上限を規制すると同時に高Mg添加す ることにより伸び値を改善する製造法、特開平4-12 3879号にあるようにアルミニウム合金板表面に電気 絶縁皮膜を配置して電極のピックアップ寿命を向上させ る溶接法などが開発されている。このため、成形性の点 から特に従来の5000系合金および新規開発された高 延性合金ともに伸び値確保のための純度規制からその地 金として99.7%又はそれ以上の高純度の新地金を使 うことが必須であった。アルミニウムの新地金は周知の ように高価であり、またこの高価な新地金に高Mg量を 添加して製造された上記従来技術に従うアルミニウム合 金板の伸び値は40%以下であり、鋼鈑の40%以上の 伸び値より著しく低い。つまりアルミニウム合金板のコ ストパーフォーマンスは鋼鈑に比べ格段に低いと言わざ るを得ない。

2

【0004】従って、本発明は高価な新地金を使用する ことなく成形性および溶接性に優れた高強度アルミニウ ム合金板およびその製造方法を提供することを目的とす る。

#### [0005]

【課題を解決するための手段】本発明者らは種々の検討を行った結果、アルミニウム合金板のコストパーフォーマンスを改善する、つまり加工性の良好なアルミニウム合金板を低コストで提供する新しい製造方法を見いだした

【0006】すなわち、本発明は、Mgを $3\sim10$ wt%、Fe,Siの不純物元素を総和で $0.3\sim2.0$ wt%、あるいはさらにCu,Mn,Cr,Zr,Ti各0.02 $\sim0.5$ wt%のうち1種又は2種以上を含有する引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を有し、摺動抵抗が0.11以下であることを特徴とする成形性および抵抗スポット溶接連続打点性に優れた高強度アルミニウム合金板を提供するものである。

40 【0007】また、本発明は、上記アルミニウム合金板を製造するに際し、Fe, Siの不純物元素を総和で0.3~2.0wt%含有するアルミニウムスクラップを原料とし、溶解、成分調整後Mg量を3~10wt%とし、あるいはさらにCu, Mn, Cr, Zr, Ti各0.02~0.5wt%のうち1種又は2種以上含有する成分とし、通常の鋳造、熱延、冷延、連続焼鈍を施して引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板を得、さらにこのアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を施して摺勁抵抗が0.11以下とするアルミニウム合金板の製造法を提供する。

[0008]

【作用】以下に本発明を詳細に説明する。本発明の高強度アルミニウム合金板は、Mgを3~10wt%、Fe, Siの不純物元素を総和で0.3~2.0wt%、あるいはさらにCu, Mn, Cr, Zr, Ti B0.02~0.5wt%のうち1種又は2種以上を含有する引張り強さが31kgf/ $mm^2$ 以上のアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を有し、摺動抵抗が0.11以下である。

【0009】上記アルミニウム合金板を製造するに際し 10 では、Fe, Siの不純物元素を総和で0.3~2.0 wt%含有するアルミニウムスクラップを原料とし、溶解、成分調整後Mg量を3~10wt%とし、あるいはさらにCu, Mn, Cr, Zr, Ti各0.02~0.5 wt%のうち1種又は2種以上含有する成分とし、通常の鋳造、熱延、冷延、連続焼鈍を施して引張り強さが31kgf/mm²以上のアルミニウム合金板を得、さらにこのアルミニウム合金板上に潤滑性表面被覆を施して摺動抵抗が0.11以下とする。

【0010】本発明のアルミニウム合金板は高強度で、成形性に優れ、また抵抗スポット溶接性にも優れる上、スクラップを用いて製造するので安価である。

【0011】次に本発明における化学成分の限定理由について説明する。なお成分含有量は重量%である。

不純物量:A1-Mg系合金の伸びを劣化させる因子と してFe-AI系、およびMg-Si系の金属間化合物 があり、そのため一般にFe, Si, Znなどの元素は 不純物として可能なかぎり低く押さえることが望まれて いた。そのため通常は高純度地金を使用するが、地金が 高いためコストアップになる。そこでコスト低減をはか 30 るために本発明ではリサイクルしたスクラップを地金と して使うことを考えた。Mg量を一定としてFe, Si の不純物量を増やすと図1に示すように強度が増加し、 成形性の代表的指標である伸び値が急激に低下し、その 結果図2に示すように成形性指標として用いたカップ成 形破断時のフランジ径も増加し成形性が大幅に劣化す る。このように一般にスクラップのような低純度材を素 材とした場合、自動車車体のような複雑成形に耐える材 料を得ることは不可能であると考えられていた。しかし 以下に示す潤滑処理技術と組み合わすことにより図2に 40 示すように低純材でも十分な成形性を付与したアルミニ ウム合金板を製造することが可能である。図2に示すよ うに不純物量が2wt%を越えると潤滑処理を施しても 従来の新地金を素材とした材料より成形性が劣化するた めFeとSiを合計した不純物量の上限を2wt%とし た。より良好な成形性を得るためには当然ながら不純物 量は少ないほうが好ましいがスクラップ地金のコストお よび下記の溶接性改善効果を考えて下限を0.3wt% とした。また潤滑処理によって通常の高純度並みの成形

とが好ましい。

【0012】一方本発明者らは不純物量増加に伴う積極 的改善効果を見い出した。つまり不純物増加に伴い図3 に示すようにアルミニウム合金板の抵抗スポット溶接性 が著しく改善されることである。この理由はまだ明確で はないが、不純物増加に伴う強度増および不純物そのも のの効果と考えられる。すなわち強度が増加すると、電 極でアルミニウム合金板を加圧したときの電極直下での 表面酸化皮膜の破壊量が大きくなるために板電極間発熱 が抑制され電極損耗が減少すること、および溶接中の通 電面積の拡大が抑制されるために板板間で十分な電流密 度が確保されること、の二つの効果より電極寿命は改善 される。さらに不純物量の増加に伴いアルミニウム合金 板の固有抵抗の増大および熱伝導度の低下を生じさせる ため溶接部の溶融を促進し溶接性は向上する。このよう な改善効果を発揮するために不純物量下限を0.3%、 引張り強さ下限を31kgf/mm²とした。

【0013】Mg:本発明が対象とするアルミニウム合金はMgを3~10%含有するAl-Mg系合金であり、その材料の強度は主としてMg原子の固溶強化機構によってもたらされ、含有量に比例して高い強度が得られると同時に伸びも増加する。しかし、Mg量が3%未満では車体パネル用として必要な強度が得られず、その結果溶接時電極寿命も低くなると同時に伸びも低く、以下に述べる潤滑処理を組み合わせても必要な成形性が得られない。

【0014】Mg量の増加は上述したアルミニウム合金板の強度増加、さらに固有抵抗値の増大、熱伝導度の低下、融点の低下を生じさせ溶接部の溶融を促進させるため溶接性を改善させる。このように強度、成形性および溶接性の観点からはMg量が多いほど好ましいが、10%を越える添加は熱間加工性を劣化させるため板製造が困難になる。以上の理由によってMg量範囲を3~10%よした

【0015】その他選択的添加元素: Cu, Mn, Cr, Zr, Ti等の元素はその添加により強度が増加し、その結果成形性、溶接時電極寿命の向上をもたらすためその添加は好ましい。その効果を発揮するために0.02%を下限としたが、多量添加は延性を劣化させるため上限を0.5%とした。なおこれら元素の効果は単独添加、複合添加いずれにおいても発揮される。

しい。これら樹脂の種類、膜厚については図4に示すよ うに平面摺動時の摺動抵抗μが0.11以下となるよう に選択する必要がある。つまり不純物量1.5wt%程 度の材料の成形性を従来の新地金を素材とした材料(潤 滑被膜なし) の成形性と同程度まで向上させるための限 界として摺動抵抗μを0.11以下とした。一方、抵抗 スポット溶接連続打点性の観点においては、潤滑剤被覆 は溶接による電極先端の損耗を促進するため溶接性を劣 化させることになるが、上述したようにMgあるいは不 純物を多く含んだ材料は裸板の状態での溶接性を大きく 10 向上させているため、潤滑剤被覆を施した場合でも従来 材と比較すると溶接性が劣化することはない。したがっ て、樹脂の種類および膜厚は成形性を向上させるための 限界値によって決定した。潤滑被覆の好適例としては、 クロメート被覆を下地とし、ワックスを含有するエポキ シ、エポキシーウレタン系などの有機樹脂を挙げること ができる。

【0017】なお、本発明のアルミニウム合金板の製造 に際し鋳造から焼鈍、樹脂被覆の製造工程は常法に従っ 不純物元素を総和で0.3~2.0wt%含有するアル ミニウムスクラップを用いるのが好適である。

[0018]

【実施例】以下に本発明を実施例に基づいて具体的に説 明する。

(実施例1) Mg量を約5.5%一定とし、不純物量 (Fe+Si%)を0.05~2.5%の範囲で変えた アルミニウム合金を通常の熱延、冷延で板厚を1.0m mとした後500~550℃で短時間の焼鉢を施し、一 部の材料について樹脂被覆を施した。これらの材料につ 30 については、成形性、溶接性が劣る。 いて引張特性、カップ成形性および抵抗スポット溶接時 の電極寿命を調査した。図1に焼鈍まま、樹脂処理なし

材の強度、伸び値と不純物量の関係を、また図2にカッ プ成形性と不純物量の関係を示す。なお図に示した樹脂 処理材では10wt%のワックス(サンノプコ社製SL 630)を含有するウレタン-エポキシ系樹脂(ウレタ ン:三井東圧化学社製オレスター、エポキシ:油化シエ ルエポキシ社製エピコート1007、両者1:1で混 合) を 0. 3 ~ 0. 5 g/m² 塗布した。 さらにカップ 50mm oの平頭ポンチで成形し破断時のフランジ直径 で評価した。不純物量が多く伸びが低くても樹脂被覆に より成形性が著しく向上することが明らかである。また 抵抗スポット溶接電極寿命に及ぼす不純物量の影響を図 3に示すが、不純物量の増加に伴い電極寿命が著しく向 上することが明らかである。

【0019】 (実施例2) 次に不純物量 (Fe+Si) 1. 5wt%で5. 5wt%Mg添加アルミニウム合金 材に実施例1で用いたと同じ樹脂を目付け量を変えて (0.05、0.4、1g/m²) 塗布し、平板摺動性 とカップ成形性を調べた。両者の関係を図4に示す。図 て行えばよい。しかし、製造原料として、Fe, Siの 20 中には通常の5182合金(不純物量<0.3wt%、 4. 5wt%Mg含有)の成形性レベルも合わせて示し た。樹脂厚増加に伴い摺動抵抗μが減少し、その結果成 形性が向上する。従来合金の5182と同程度の成形性 はμが約0.11で得られる。

> 【0020】 (実施例3) さらにFe, Siの不純物元 素を含むアルミニウムスクラップを用いて製造した表1 に示す合金組成のアルミニウム合金板について成形性、 溶接性の調査をした。その結果を表1に示す。これから 明らかなように、合金組成が本発明範囲をはずれるもの

[0021]

【表1】

8

4	赤龍		26911	3641	発明例2	発明例3	発明例4	発明例5	発明例6	発明例7	発明例8	発明例 9	比較例2
1			比較例	発明例	靈	麗	凝	麗	羅	一一一	か	一一一	型
打点数	東北の北井	和阳松级	100	1500	1700	1600	1700	1600	1700	1700	1700	2000	2200
連続	和	<b>K</b>	300	2000	2200	1900	2100	2000	2200	2100	2200	2500	3000
破断時フランジ径(皿)	樹脂被覆		89. 1	9'68	89. 4	89.5	89.2	89.4	89.5	89.3	89.7	90.2	91.4
破断時フラ	神	<u>k</u>	90.6	90.9	80.8	90.7	90.6	90.8	90.9	90.6	16	91.7	92.8
[-	1	mm <sup>2</sup>	33	30	30	30	23	83	83	23	28	24	19
o E	2	kgf/mm²	28	33	83	88	37	36	36	37	34	37	43
年二十 サンファ	CVIEDLINE.					Cu/0.3	Mn/0.4	Cr/0.3	$Z r \angle 0.2$	Ti/0.2			
Po.t.C:	1.c.1.01	重量%	0.05	0.5	0.6	0.5	9.0	0.6	0.8	0.8	-	1.7	2,5
	ס		0.02	0.2	0.3	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.5	0.7	
ţı	יי		0.03	0.3	0.3	0.3	0.4	0.3	0.5	0.4	0.5	-	1.5
8	171.8		5.5	ວ	6.5	ວ.	ວີ	8	9		9	5.7	5.4

[0022]

【発明の効果】以上詳細に説明した方法で製造されたアルミ合金板は低廉なスクラップを素材とするため、従来のアルミ合金板よりはるかに低コストでしかも従来材と同等以上の成形性、溶接性を有するため、大量生産を旨とする自動車車体用または家電用成形部品などに最適の材料となる。

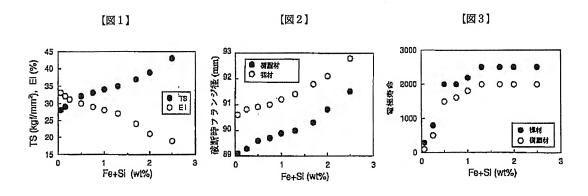
【図面の簡単な説明】

【図1】 Fe+Si含有量がTS, Elに及ぼす影響を示す図である。

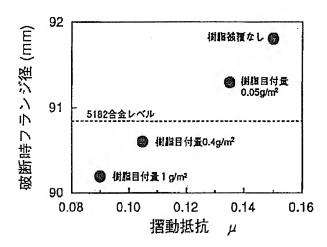
【図 2 】 Fe+Si含有量が成形性に及ぼす影響を示す図である。

【図3】 Fe+Si含有量が溶接性に及ぼす影響を示す図である。

【図4】 成形性と摺動抵抗との関係を示す図である。



【図4】



#### フロントページの続き

(72)発明者 橘 口 耕 一 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 鉄株式会社技術研究本部内

(72)発明者 戸 塚 信 夫 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 鉄株式会社技術研究本部内

(72)発明者 西 山 直 樹 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 鉄株式会社技術研究本部内 (72)発明者 松 本 義 裕 千葉県千葉市中央区川崎町1番地 川崎製 鉄株式会社技術研究本部内

(72)発明者 難 波 江 元 広 東京都千代田区丸の内2丁目6番1号 古 河アルミニウム工業株式会社内

(72)発明者 戸 次 洋 一 郎 東京都千代田区丸の内2丁目6番1号 古 河アルミニウム工業株式会社内